

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開2001-85505

(P2001-85505A)

(43)公開日 平成13年3月30日 (2001.3.30)

(51)Int.Cl.'

H 01 L 21/68
21/3065
// C 23 C 16/50

識別記号

F I

H 01 L 21/68
C 23 C 16/50
H 01 L 21/302

テ-マコ-ト(参考)

R 4 K 0 3 0
5 F 0 0 4
B 5 F 0 3 1

審査請求 未請求 請求項の数3 OL (全6頁)

(21)出願番号

特願平11-259589

(22)出願日

平成11年9月13日 (1999.9.13)

(71)出願人 000183266

住友大阪セメント株式会社
東京都千代田区神田美士代町1番地

(72)発明者 石塚 雅之
千葉県船橋市豊富町585番地 住友大阪セメント株式会社新規技術研究所内

(72)発明者 稲妻地 浩
千葉県船橋市豊富町585番地 住友大阪セメント株式会社新規技術研究所内

(74)代理人 100064908
弁理士 志賀 正武 (外7名)

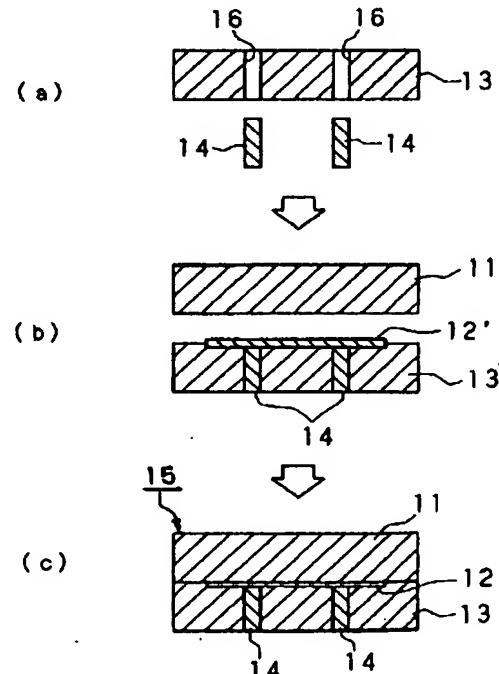
最終頁に続く

(54)【発明の名称】 サセプタ及びその製造方法

(57)【要約】

【課題】 サセプタ15に内蔵された内部電極12に確実に通電可能なサセプタ15、及び該サセプタ15を歩留まりよく、廉価に製造することが可能なサセプタ15の製造方法を得る。

【解決手段】 支持板13に固定孔16、16を形成し、ついで、この固定孔16、16に窒化アルミニウム-タンクステン複合導電性焼結体からなる給電用端子14、14を、支持板13を貫通するようにして固定し、ついで、この支持板13上に、給電用端子14に接するように、窒化アルミニウム-タンクステン複合導電性材料からなる塗布材を塗布して乾燥させ、ついで、この塗布面を介して支持板13と載置板11とを重ね合わせ、加圧下にて熱処理してこれらを一体化すると共に、窒化アルミニウム-タンクステン複合導電性焼結体からなる内部電極12を形成してサセプタ15を得る。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 試料を載置する載置板と、この載置板と一体化される支持板と、これら載置板と支持板との間に設けられた内部電極と、この内部電極に接するように前記支持板に貫通して設けられた給電用端子とからなり、前記内部電極と給電用端子が窒化アルミニウムタングステン複合導電性焼結体からなるものであるサセプタ。

【請求項2】 前記窒化アルミニウムタングステン複合導電性焼結体が、58～80重量%のタングステンを含有するものである請求項1に記載のサセプタ。

【請求項3】 支持板に固定孔を形成し、ついで、この固定孔に窒化アルミニウムタングステン複合導電性焼結体からなる給電用端子を、支持板を貫通するようにして固定し、ついで、この給電用端子を保持する支持板上に、給電用端子に接するように、窒化アルミニウムタングステン複合導電性材料からなる塗布材を塗布して、乾燥させ、ついで、この塗布材の塗布面を介して支持板と載置板とを重ね合わせ、加圧下にて熱処理することによりこれらを一体化すると共に、これらの支持板と載置板との間に、窒化アルミニウムタングステン複合導電性焼結体からなる内部電極を形成することを特徴とするサセプタの製造方法。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明は、サセプタ及びその製造方法に関し、特にサセプタの内部に内蔵された内部電極に確実に通電可能なサセプタ、及び該サセプタを歩留まりよく廉価に製造することが可能なサセプタの製造方法に関する。

【0002】

【従来の技術】 近年、IC、LSI、VLSI等の半導体の製造工程において使用されるドライエッチング装置や、CVD装置等においては、エッチングやCVDによる成膜をウェハ毎に均一に行うため、半導体ウェハ、液晶基板ガラス、プリント基板等の板状試料を、1枚ずつ処理する枚葉化がすんでいる。この枚葉式プロセスにおいては、板状試料を1枚ずつ処理室内に保持するため、この板状試料をサセプタと称される試料台（台座）に載置し、所定の処理を施している。このサセプタは、プラズマ中での使用に耐え、かつ高温での使用に耐える必要があることから、耐プラズマ性に優れ、熱伝導率が大きいことが要求される。このようなサセプタとしては、耐プラズマ性、熱伝導性に優れた窒化アルミニウム焼結体からなるサセプタが使用されている。

【0003】 このようなサセプタには、その内部に電荷を発生させて静電吸着力で板状試料を固定するための静電チャック用電極、通電発熱させて板状試料を加熱するためのヒータ電極、高周波電力を通電してプラズマを発生させてプラズマ処理するためのプラズマ発生用電極等の内部電極を配設したものがある。

【0004】 図3は、このような内部電極が内蔵されたサセプタの一例を示したものである。サセプタ5は、板状試料（図示せず）を載置する載置板1と、この載置板1を支える支持板3と、この載置板1と支持板3に挟まれて保持される内部電極2と、この内部電極2に接するように支持板3内に埋設され、電流を内部電極2に供給する給電用端子4、4からなる。

【0005】 このようなサセプタ5の製造方法としては、例えば、予め支持板3に、給電用端子4、4を内部電極2につなげるための固定孔を形成し、この固定孔に金属製の給電用端子4、4を固定し、この給電端子4、4を有する支持板3と、載置板1との間に、タングステン等の高融点金属からなる内部電極2を配し、これらを各種接合剤により加圧下にて接合する方法が挙げられる。しかしながら、このようなサセプタ5の製造方法においては、載置板1と、給電用端子4、4を有する支持板3との接合の際に、前記載置板1や前記支持板3の熱膨張率と、給電用端子4、4の熱膨張率とを近似させるのが困難であった。また給電用端子4、4を形成する金属には、耐熱性に富む高価な高融点金属を用いる必要があった。

【0006】 さらに、加圧下での高温接合の際に、金属製の給電用端子4、4のヤング率と、載置板1や支持板3のヤング率が大きく異なるため、大きな圧力で加圧すると、これらの変形率の差により、これらに破壊が生じるため、十分に加圧することができずに、給電用端子4、4と内部電極2との電気的な連結が十分でなかったり、内部電極2と載置板1との間に空隙が生じて、内部電極2の用途により、静電吸着性能が低下したり、ヒータ加熱性能が低下したり、載置板1上にプラズマが発生しなかったりすることがあり、更に接合剤が露出して接合剤成分が揮発、飛散して板状試料を汚染する虞もあつた。

【0007】 そこで、これらの不都合を解消するため、サセプタ5内部に内部電極2を形成する方法として、例えば、所定のパターン形状で、内部電極2となる電極材料を支持板3上に印刷し、この支持板3と、載置板1とを、前記電極材料が印刷された面を介して重ね合わせて一体焼結した後、内部電極2とサセプタ5の外部との間に導電回路を形成するために、支持板3に、内部電極2に到達するように孔を穿設する作業を行い、この孔にリード線等の金属製給電用端子4、4を収め、ろう材を介して金属製給電用端子4、4と内部電極2とを接合する製造方法が一般的に行われている。

【0008】

【発明が解決しようとする課題】 しかしながら、このようなサセプタ5の製造方法においては、上記給電用端子4、4を固定するための孔の穿設作業は、支持板3の表面から掘り進み、内部電極2に接触する面で正確に孔の形成を止めなくてはならない。また、内部電極2と給電

用端子4、4は良好に接触し、電気的に完全に接合されることは要求されるが、内部電極2まで到達していない場合はもちろん、内部電極2を貫通してしまった場合には電気的な接合は不完全となり、内部電極2への通電は不確実なものとなってしまう。また、一般に内部電極2の厚さは数十μmオーダーであり、内部電極2の厚さのオーダー以下の穿設速度で加工を行う必要上、穿設作業は極めて効率の悪い作業となり、また、正確に止め位置を決定することができないため、加工歩留まり低下の原因ともなっている。さらに、内部電極2が、双極型静電チャック用電極のように、内部電極2のパターン平面上の給電用端子4、4の位置が重要となる場合は、X線透過装置等を用いて穿設位置をモニタリングしながら慎重に穿設作業を行う必要があり、手間を要する作業となってしまう。

【0009】このように、従来においては、内部電極2と、給電用端子4、4を正確な位置に形成し、確実に内部電極2に通電可能なサセプタ5、及び該サセプタ5を歩留まりよく廉価に製造することが可能なサセプタ5の製造方法として適切なものがなかった。本発明は、これらの問題点に鑑みてなされたものであり、その為に具体的に設定された課題は、窒化アルミニウム基焼結体製のサセプタの内部に形成された内部電極に確実に通電可能なサセプタ、及び該サセプタを歩留まりよく廉価に製造することが可能なサセプタの製造方法を提供することにある。

【0010】

【課題を解決するための手段】本発明者らは、上記課題解決のため鋭意検討した結果、特定組成の導電性材料により内部電極と給電用端子を形成し、載置板と支持板とを加圧下で熱処理して一体化することにより上記課題を効率よく解決し得ることを知見し、本発明を完成するに至った。即ち、第1の発明においては、試料を載置する載置板と、この載置板と一体化される支持板と、これら載置板と支持板との間に設けられた内部電極と、この内部電極に接するように前記支持板に貫通して設けられた給電用端子とからなり、前記内部電極と給電用端子が窒化アルミニウム・タンクス汀複合導電性焼結体からなるものであるサセプタを提案する。

【0011】第2の発明においては、請求項1の発明において、前記窒化アルミニウム・タンクス汀複合導電性焼結体が、5.8～8.0重量%のタンクス汀を含有するものであるサセプタを提案する。第3の発明においては、支持板に固定孔を形成し、ついで、この固定孔に窒化アルミニウム・タンクス汀複合導電性焼結体からなる給電用端子を、支持板を貫通するようにして固定し、ついで、この給電用端子を保持する支持板上に、給電用端子に接するように、窒化アルミニウム・タンクス汀複合導電性材料からなる塗布材を塗布して、乾燥させ、ついで、この塗布材の塗布面を介して支持板と載置板と

を重ね合わせて、加圧下にて熱処理することによりこれらを一体化すると共に、これらの支持板と載置板との間に、窒化アルミニウム・タンクス汀複合導電性焼結体からなる内部電極を形成することを特徴とするサセプタの製造方法を提案する。

【0012】

【発明の実施の形態】以下、発明の実施の形態を掲げ、本発明を詳述する。なお、この発明の実施の形態は、特に限定のない限り発明の内容を制限するものではない。図1は、本発明のサセプタの一例を示したものである。サセプタ15は、板上試料を載置する載置板11と、この載置板11と一体化される支持板13と、この載置板11と支持板13との間に形成された内部電極12と、この内部電極12に通じ、前記支持板13内部に貫通するようにして設けられた給電用端子14、14とからなるものである。

【0013】上記載置板11および支持板13は、その重ね合わせ面の形状を同じくし、ともに、窒化アルミニウム基焼結体からなるものである。前記の窒化アルミニウム基焼結体としては、特に限定されるものではなく、一般に市販されているものでよい。また、前記窒化アルミニウム基焼結体は、焼結性や耐プラズマ性を向上させるために、イットリア(Y2O3)、カルシア(CaO)、マグネシア(MgO)、炭化珪素(SiC)、チタニア(TiO2)から選択された1種または2種以上を合計で0.1～10.0重量%含有するようにしてもよい。

【0014】上記内部電極12は、電荷を発生させて静電吸着力で板状試料を固定するための静電チャック用電極、通電発熱させて板状試料を加熱するためのヒータ電極、高周波電力を通電してプラズマを発生させてプラズマ処理するためのプラズマ発生用電極等として用いられるもので、その用途によって、その形状や、大きさが適宜調整される。この内部電極12は、窒化アルミニウム・タンクス汀複合導電性焼結体からなる。この窒化アルミニウム・タンクス汀複合導電性焼結体としては、タンクス汀の含有量が5.8～8.0重量%であるものであることが望ましい。タンクス汀の含有量を5.8～8.0重量%としたのは、5.8重量%未満では内部電極12の抵抗値が高くなり、内部電極12として機能しなくなるため不都合となり、8.0重量%を超えると、内部電極12の熱膨張率が、前記載置板11と前記支持板13を形成する窒化アルミニウム基焼結体と大きく異なり、後工程の加圧熱処理により熱応力破壊するため不都合となるためである。

【0015】上記給電用端子14、14は、内部電極12に電流を供給するために設けられたもので、その数、形状、大きさ等は、内部電極12の形状と、態様(即ち静電チャック用電極、ヒータ電極、プラズマ発生電極等のいづれのタイプの内部電極12とするか)により決定

される。この給電用端子14は、窒化アルミニウム粉末とタンクスチン粉末とを混合し、この混合粉末を加圧焼結した窒化アルミニウム-タンクスチン複合導電性焼結体からなり、その混合比は、内部電極12と同様にしてタンクスチンが58~80重量%となるようにされたものであることが望ましい。

【0016】次に、このようなサセブタ15の製造方法を説明する。図2は、サセブタ15の製造工程を示したものである。まず、窒化アルミニウム基焼結体からなる支持板13に、予め給電用端子14、14を組み込み保持するための固定孔16、16を形成する。この固定孔16、16の穿設方法は、特に制限されるものでなく、例えば、ダイヤモンドドリルによる孔あけ加工法、レーザ加工法、放電加工法、超音波加工法を用いて穿設することができる。また、その加工精度は、通常の加工精度でよく、歩留まりはほぼ100%で加工できる。なお、固定孔16、16の穿設位置および数は、内部電極12の態様と形状により決定される。

【0017】次に、給電用端子14を、上記支持板13の固定孔16に密着固定し得る大きさ、形状となるように作製する。給電用端子14の作製方法は、窒化アルミニウム粉末とタンクスチン粉末とを混合し、この混合粉末を加圧焼結することによる。このとき、混合粉末の混合量は、タンクスチンの割合が58~80重量%となるように混合したものであることが望ましい。タンクスチンの割合が58重量%未満では、給電用端子14の抵抗値が高くなり、給電用端子14として機能しなくなり、80重量%を超えると給電用端子14の熱膨張率が、前記載置板11と前記支持板13を形成する窒化アルミニウム基焼結体と大きく異なり、後工程の加圧熱処理により熱応力破壊することとなり不都合となる。この給電用端子14の加工精度は、後の加圧熱処理で熱変形して固定されるので、日本工業規格(JIS)の標準公差レベルでクリアランスをもつていてもよい。

【0018】次に、この給電用端子14、14を、支持板13の固定孔16、16に嵌め込む。次に、給電用端子14、14が組み込まれた支持板13の表面の所定領域に、前記給電用端子14、14に接触するように、窒化アルミニウム粉末とタンクスチン粉末との混合粉末(窒化アルミニウム-タンクスチン複合導電性材料)を、エチルアルコール等の有機溶媒に分散した内部電極形成用塗布剤を塗布し、乾燥して内部電極形成層12'を形成する。このような塗布液の塗布方法としては、均一な厚さに塗布する必要があることから、スクリーン印刷法等を用いることが望ましい。また、上記窒化アルミニウム-タンクスチン複合導電性材料としては、タンクスチン含有量が58~80重量%となるように配合したものを用いることが望ましい。タンクスチンの含有量が58重量%未満では、内部電極12の抵抗値が高くなり、内部電極12として機能しなくなり、80重量%

超えると内部電極12の熱膨張率が、前記載置板11と前記支持板13を形成する窒化アルミニウム基焼結体と大きく異なり、後工程の加圧下での熱処理により熱応力破壊することとなり不都合となる。

【0019】次に、内部電極形成層12'を形成した支持板13上に、該内部電極形成層12'を介するように載置板11を重ねた後、これらを加圧下にて熱処理して一体化する。このように、この製造方法においては、前記支持板13と、前記載置板11との間に接合剤を介在させることなく、加圧下での熱処理のみで、載置板11と指示板13との接合一体化を達成することができる。このときの熱処理の条件としては、熱処理雰囲気は真空、Ar、He、N₂などの不活性雰囲気であるのが好ましく、特に窒化アルミニウムの分解抑制のためにはN₂雰囲気が望ましい。加圧力は5~10MPaが望ましく、また熱処理温度は1600~1850℃が望ましい。

【0020】そして、このとき、支持板13上に形成された内部電極形成層12'は、窒化アルミニウム粉末とタンクスチン粉末とが焼成されて、窒化アルミニウム-タンクスチン複合導電性焼結体製の内部電極12とされる。また、給電用端子14、14は、加圧下での熱処理で熱変形して支持板13の固定孔16、16に固定される。

【0021】このようなサセブタの製造方法によれば、支持板13に孔を形成して、給電用端子14を取り付ける後加工の作業なしに、サセブタ15を製造することができる。また、内部電極12および給電用端子14、14に、窒化アルミニウム-タンクスチン複合導電性焼結体からなるものを用いているので、載置板11と支持板13とを一体化させる処理において内部電極12を容易に形成することができ、給電用端子14、14を支持板13に固定させることができ、また、内部電極12と、給電用端子14との接続も確実に行うことができる。さらに、給電用端子14を安価に製造することができる。そして、窒化アルミニウム-タンクスチン複合導電性焼結体として、タンクスチンを58~80重量%含有するものを用いれば、載置板11や支持板13の熱膨張率やヤング率との差異を小さくすることができるので、これらの違いにより、サセブタ15に熱応力破壊が生じることがない。このように、サセブタ15の製造方法によれば、内部電極12に確実に通電可能なサセブタ15を得ることができ、サセブタ15を歩留まりよく廉価に製造することができる。

【0022】

【実施例】以下、内部電極12を静電チャック用電極とした場合の実施例を掲げ、本発明を更に詳述する。

「給電用端子の作製」窒化アルミニウム粉末(平均粒径0.6μm、トクヤマ(株)製)28重量部、タンクスチン粉末(平均粒径0.5μm、東京タンクスチン

(株) 製) 72重量部、イソプロピルアルコール100重量部とを混合し、更に遊星型ボールミルを用いて均一に分散させてスラリーを得た。このスラリーから、アルコール分を、吸引ろ過して除去し、乾燥して窒化アルミニウムタングステン複合粉末を得た。次に、上記複合粉末を成型、焼結し、直径2.5mm、長さ5mmの棒状窒化アルミニウムタングステン複合導電性焼結体を得、これを給電用端子14とした。焼結は温度1750°C、圧力20MPaの条件でホットプレスによる加圧焼結を行った。焼結後の窒化アルミニウムタングステン複合導電性焼結体の相対密度は99%以上であった。

【0023】「支持板の作製」窒化アルミニウム粉末(平均粒径0.6μm、トクヤマ(株)製)97重量部、イットリア粉末(平均粒径1.4μm、日本イットリウム(株)製)3重量部、イソプロピルアルコール100重量部とを混合し、更に遊星型ボールミルを用いて均一に分散させてスラリーを得た。このスラリーから、上記給電用端子14の作製方法に準じて窒化アルミニウム基粉末を得た。その後、この窒化アルミニウム基粉末を成型、焼結し、直径230mm、厚さ5mmの円盤状窒化アルミニウム基焼結体(支持板13)を得た。焼結時の条件は、上記給電用端子14の作製時と同様とした。次いで、この窒化アルミニウム基焼結体に、給電用端子14、14を組み込み、固定するための固定孔16、16を、ダイヤモンドドリルによって孔あけ加工することにより穿設し、窒化アルミニウム基焼結体製的支持板13を得た。

【0024】「載置板の作製」上記窒化アルミニウム基焼結体製的支持板13の作製方法に準じて、直径230mm、厚さ5mmの円盤状窒化アルミニウム基焼結体を得た。次いで、この円盤状窒化アルミニウム基焼結体の一面(板状試料の載置面)を平坦度が10μm以下となるよう研磨し、窒化アルミニウム基焼結体製の載置板11を得た。

【0025】「一体化」上記支持板13に穿設された前記固定孔16、16に、前記の給電用端子14、14を押し込み、組み込み固定した。次いで、図2-(b)に示すように、この給電用端子14、14が組み込み固定された支持板13上に、後の加圧下での熱処理工程で内部電極12となるよう、28重量%の窒化アルミニウム粉末と72重量%のタングステン粉末を含む、窒化アルミニウムタングステン複合導電性材料からなる塗布剤を、スクリーン印刷法にて印刷塗布し、乾燥して、内部電極形成層12'を形成した。次いで、図2-(c)に

示すように、この内部電極形成層12' (印刷面)を挟み込むように、また、前記載置板11の研磨面が上面となるように、前記支持板13と載置板11とを重ね合わせて、ホットプレスにて加圧下にて熱処理して一体化してサセプタ15を作製した。このときの加圧、熱処理条件は、温度1800°C、圧力7.5MPaの条件にて行った。

【0026】「評価」このようにして作製されたサセプタ15の接合断面をSEM観察したところ、前記載置板11と、前記支持板13と、前記給電用端子14、14とは良好に接合されていた。また、接合された前記載置板11、前記支持板13、前記給電用端子14、14に亀裂等の発生は無く、内部電極12の剥離も認められなかつた。また、前記給電用端子14、14と前記内部電極12との間の導通も良好であり、電気的に確実に連結されていることも確認された。

【0027】

【発明の効果】以上説明したように、本発明のサセプタは、給電用端子が内部電極と確実、強固に連結されており、通電確実性が極めて高いものである。また、上記サセプタの内部電極および給電用端子が、タングステンを58~80重量%含む窒化アルミニウムタングステン複合導電性焼結体からなるものであれば、その製造時における各部材間の熱膨張率の違い等に起因する熱応力による破壊を防ぐことができるので、これらが、確実、強固に連結され、通電確実性がより高いものとなる。また、このようなサセプタによれば、前記給電用端子と前記内部電極との間の導通も良好であり、電気的に確実に連結される。また、本発明のサセプタの製造方法によれば、上記の特性を備えたサセプタを高度な後加工なしに歩留まり良く、しかも廉価に製造することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明のサセプタの一例を示す断面図である。

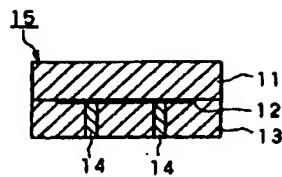
【図2】 本発明のサセプタの製造方法の一例を示す工程図である。

【図3】 従来のサセプタの一例を示す断面図である。

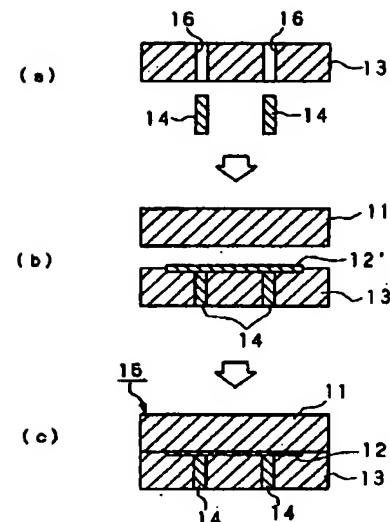
【符号の説明】

- 11 載置板
- 12 内部電極
- 13 支持板
- 14 給電用端子
- 15 サセプタ
- 16 固定孔

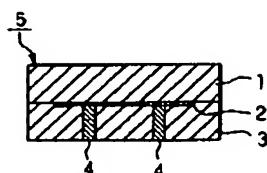
【図1】



【図2】



【図3】



フロントページの続き

(72) 発明者 北川 高郎
千葉県船橋市豊富町585番地 住友大阪セ
メント株式会社新規技術研究所内
(72) 発明者 大塚 剛史
千葉県船橋市豊富町585番地 住友大阪セ
メント株式会社新規技術研究所内

(72) 発明者 吉岡 良樹
千葉県船橋市豊富町585番地 住友大阪セ
メント株式会社新規技術研究所内
F ターム(参考) 4K030 GA02 KA14 KA46 KA47 LA15
LA18
5F004 BB29
5F031 DA13 EA01 HA02 HA03 HA17
HA18 HA37 MA28 MA32